

FILTROS Y ANTENAS DE MICROONDAS Y ONDAS MILIMÉTRICAS
BASADOS EN RESONADORES DE ANILLOS ABIERTOS Y EN LÍNEAS DE
TRANSMISIÓN PLANARES

5

La presente invención se refiere a filtros y antenas de microondas y ondas milimétricas basados en resonadores de anillos abiertos y líneas de transmisión planares.

10 ANTECEDENTES DE LA INVENCION

Son conocidas estructuras periódicas basadas en resonadores de anillos abiertos para sintetizar respuestas
frecuenciales de rechazo de banda y para conseguir
15 propiedades de focalización de ondas electromagnéticas propagándose en el espacio. Dichas estructuras se basan en el hecho de que en la vecindad de la frecuencia de resonancia, tales anillos se pueden comportar como un medio efectivo con valores extremos de permeabilidad
20 (positiva por debajo de la resonancia y negativa por encima de ella). Para ello es necesario que dichas estructuras periódicas sean irradiadas con el campo magnético polarizado paralelamente al eje de los anillos. Siendo así, se inhibe la propagación de señales
25 electromagnéticas en una banda de frecuencias estrecha alrededor de la frecuencia de resonancia, y, por tanto, se obtiene un comportamiento de rechazo de banda.

También son conocidas estructuras periódicas basadas en resonadores de anillos abiertos para sintetizar
30 respuestas pasa banda. En este caso se requiere, además de

los anillos, de una estructura adicional superpuesta capaz de proporcionar un valor negativo de la permitividad efectiva del medio hasta valores frecuenciales por encima de la frecuencia de resonancia de los anillos abiertos. De esta forma, en aquella región donde coexistan valores negativos para la permeabilidad y permitividad efectivas, será posible la propagación de señales, y por tanto se obtendrá una respuesta pasa banda, resultando un medio de transmisión en el que la velocidad de fase y grupo son antiparalelas (material zurdo). Entre estas estructuras, cabe citar las basadas en resonadores de anillos abiertos y postes metálicos colocados en filas alternadas. Dichos postes metálicos emulan un plasma escalado a frecuencias de microondas y milimétricas, confirmando un valor negativo de la permitividad al medio hasta una frecuencia (frecuencia plasma) que depende de las dimensiones radiales de los postes y de la separación de los mismos. También se han propuesto estructuras basadas en resonadores de anillos abiertos incrustados en una guía de ondas rectangular, la cual también emula un plasma de microondas hasta la frecuencia de corte de la guía.

Por otra parte, estas estructuras se comportan como elementos de corriente eléctrica o magnética que posibilitan la emisión y recepción de ondas electromagnéticas a modo de antena. Mediante una agrupación periódica de tales estructuras, se puede observar experimentalmente la emisión o recepción de radiación gracias a que la estructura permite la propagación de ondas rápidas.

Una limitación de las anteriores estructuras para su utilización práctica como filtros, antenas, etc., es el

hecho de que no son compatibles con las tecnologías de fabricación de circuitos (circuitos impresos o tecnologías microelectrónicas), pues se trata de estructuras tridimensionales.

5 Otra importante limitación de las citadas estructuras se refiere al hecho que presentan pérdidas muy significativas en la banda de paso, siendo inviable el uso de las mismas como filtros y antenas. Tales pérdidas no son tanto debidas a radiación o a pérdidas óhmicas o
10 dieléctricas, sino que más bien son consecuencia de la falta de adaptación entre el medio y las sondas de medida.

Son conocidas estructuras basadas en líneas de transmisión planares en las que coexisten valores negativos de permeabilidad y permitividad efectivas en un
15 determinado rango de frecuencia, pero en ningún caso se trata de estructuras resonantes, ni en dichas estructuras se utilizan resonadores de anillos cortados para la obtención de respuestas de rechazo de banda o pasa banda estrechas.

20

DESCRIPCIÓN DE LA INVENCION

El objetivo de la presente invención es resolver los inconvenientes mencionados referidos a las estructuras
25 basadas en anillos abiertos, desarrollando un filtro basado en un medio de transmisión planar que puede actuar como filtro pasa banda, de rechazo de banda o antenas elementales o agrupaciones de las mismas, operativo a frecuencias de microondas y ondas milimétricas y
30 compatible con las tecnologías planares de fabricación de circuitos, y con las modernas técnicas de micromecanizado.

De acuerdo con este objetivo, el filtro para microondas y ondas milimétricas de la presente invención, se caracteriza por el hecho de que comprende un medio de transmisión planar que incluye una tira conductora, plano
5 de masa metálico y substrato dieléctrico y por el hecho de que comprende por lo menos un resonador de anillos abiertos.

Esta característica permite realizar filtros de dimensiones muy reducidas, debido a que las dimensiones de
10 los resonadores de anillos abiertos son mucho menores que la longitud de onda a la frecuencia de resonancia de los anillos abiertos.

Además, dichos filtros presentan bajas pérdidas de inserción en la banda de paso, su diseño es muy simple y
15 su proceso de fabricación es compatible con las tecnologías de fabricación de circuitos impresos e integrados.

Presentan también una elevada selectividad frecuencial como consecuencia del elevado factor de
20 calidad de los resonadores de anillos abiertos.

Preferiblemente, los resonadores de anillos abiertos son metálicos y están dispuestos en acoplamiento magnético con el medio de transmisión planar.

Dichos resonadores de anillos abiertos comprenden al
25 menos un par de anillos metálicos concéntricos (mismo nivel) o bien un par de anillos dispuestos uno encima del otro, con aberturas en algún punto de los mismos al efecto de conseguir una estructura resonante. Se incluyen también los resonadores de anillos abiertos en espiral.

30 Para conseguir una respuesta en frecuencia del filtro tipo pasa banda, es necesario introducir un tipo de

periodicidad al medio de transmisión planar consistente en la disposición de uniones metálicas entre la tira conductora y los planos de masa metálicos de dicho medio de transmisión planar.

5 Según otra realización, la tira conductora está separada eléctricamente del plano de masa metálico, comportándose como un filtro de rechazo de banda. En este caso, por el hecho de que no existe unión entre la tira conductora y los planos de masa metálicos, es decir, están
10 totalmente separados, el filtro presenta una respuesta en frecuencia tipo de rechazo de banda.

 Según aún otra realización, los resonadores de anillos abiertos de la última topología presentada son metálicos y están dispuestos en serie con la tira
15 conductora. La inserción en serie a lo largo de la línea de transmisión de varios de estos anillos arriba mencionados, permite obtener filtros con respuesta frecuencial tipo pasa banda, con una impedancia inusualmente alta, excepto en la frecuencia de resonancia,
20 donde se hacen 'transparentes' para la propagación electromagnética.

 Preferiblemente el medio de transmisión planar está basado en líneas de transmisión convencionales (coplanar, microtira, cinta) o variantes de las mismas. Gracias a
25 esta característica, los filtros se pueden implementar en cualquier tipo de línea de transmisión compatible con las tecnologías de circuitos impresos o integrados. La línea de transmisión de cinta es conocida como 'stripline'.

 Alternativamente, los resonadores de anillos abiertos
30 están grabados en el plano de masa metálico siendo su

superficie la negativa de la de los resonadores de anillos abiertos metálicos (anillos complementarios).

Según una realización correspondiente a resonadores de anillos abiertos complementarios, existen brechas capacitivas periódicas en la tira conductora (también conocidas como "gaps" capacitivos), comportándose la estructura como un filtro pasa banda.

Según otra realización para los resonadores de anillos abiertos complementarios, la tira conductora presenta continuidad, comportándose como un filtro de rechazo de banda. En este caso, por el hecho de que no existen brechas capacitivas ('gaps' capacitivos) en la tira conductora, es decir, existe continuidad en toda la tira conductora, el filtro presenta una respuesta en frecuencia tipo de rechazo de banda.

Según otra realización, para los resonadores de anillos abiertos complementarios de la última topología representada, la tira conductora presenta continuidad, comportándose como un filtro pasa banda. Sólo en este caso, por el hecho de que no existen brechas capacitivas ('gaps' capacitivos) en la tira conductora de la última configuración de anillos abiertos, es decir, existe continuidad en toda la tira conductora, el filtro presenta una respuesta en frecuencia tipo pasa banda.

Según otra realización, el filtro comprende resonadores de anillos abiertos metálicos en acoplamiento magnético con el medio de transmisión planar y resonadores de anillos abiertos complementarios grabados en el plano de masa metálico, obteniéndose una respuesta pasa banda.

Adicionalmente, los anillos abiertos son de geometría circular o poliédrica, presentan una pluralidad de

elementos metálicos y/o aberturas grabados en uno o más niveles de metal.

La combinación de todas estas características de los anillos abiertos, permite conseguir una estructura resonante en un amplio margen frecuencial.

Ventajosamente, el filtro presenta múltiples bandas de paso o de rechazo, con ancho de banda controlable mediante el número de aberturas y/o la disposición de los resonadores de anillos abiertos y/o de su geometría

Ventajosamente, el filtro es reconfigurable electrónicamente e incorpora interruptores microelectromecánicos (MEMS).

Adicionalmente, se puede implementar una antena para microondas u ondas milimétricas según cualquiera de las realizaciones anteriores.

El hecho de que los diagramas de radiación presentan unos buenos niveles de directividad y polarización, permite que el filtro se comporte como una antena, ya que elimina las ondas incidentes mediante la radiación de las mismas. Además se pueden implementar variantes basadas en agrupaciones de antenas en batería. Un ajuste adecuado de las propiedades de los anillos permite enfatizar las propiedades de radiación de dichas estructuras permitiendo su empleo para la emisión y recepción de ondas electromagnéticas.

BREVE DESCRIPCIÓN DE LOS DIBUJOS

Para mayor comprensión de cuanto se ha expuesto, se acompañan unos dibujos en los que, esquemáticamente y solo a título de ejemplos no limitativos, se representa una

realización preferida del medio de transmisión planar y varias topologías de resonadores de anillos.

La figura 1 muestra en perspectiva un medio de transmisión planar consistente en una guía de ondas
5 coplanar enterrada (es decir, con substrato dieléctrico por arriba y por debajo de la tira conductora y los planos de masa).

En la figura 2 se muestran algunas topologías de resonadores de anillos abiertos, en espiral y en
10 configuración serie.

La figura 3 muestra la topología de una realización preferida para un filtro pasa banda con tres etapas de resonadores de anillos y realizado mediante una guía de ondas coplanar enterrada (es decir rodeada de substrato
15 dieléctrico por arriba y por abajo), con los anillos grabados en las caras exteriores del substrato dieléctrico, y con uniones metálicas estrechas entre la tira conductora central y los planos de masa de la guía de ondas coplanar situadas al mismo nivel de los anillos.

20 La figura 4 muestra un gráfico de la respuesta frecuencial medida del filtro de la invención correspondiente a la realización preferida, y la figura 5 muestra un diagrama de radiación típico de las estructuras reivindicadas de esta invención.

25

DESCRIPCIÓN DE UNA REALIZACIÓN PREFERIDA

La figura 1 de la presente invención muestra una estructura de medio de transmisión planar 1 tipo guía de
30 ondas coplanar enterrada, es decir, con substrato dieléctrico 2 a ambos lados del plano metálico central 10

en el que se define la tira conductora 3, separada de los planos de masa metálicos 4 por las ranuras 9, también llamadas slots. Alternativamente, la guía de ondas coplanar puede consistir de la misma estructura que la mostrada en la figura 1, pero solamente con substrato dieléctrico 2 a uno de los lados del plano metálico central 10, que contiene el conductor central y los planos de masa metálicos 4. O cualquier otro tipo de configuración con múltiples capas de substrato dieléctrico 2. También son posibles otros medios de propagación, tales como la línea de transmisión microtira, de cinta, también llamada 'stripline', y en general cualquier medio de transmisión planar.

Para la realización de los filtros y antenas de altas prestaciones, es conveniente el uso de substrato dieléctricos 2 con bajas pérdidas dieléctricas para obtener respuestas frecuenciales con las menores pérdidas posibles en la banda de paso 13 de los mencionados filtros y antenas.

La figura 2 muestra algunos ejemplos de resonadores de anillos abiertos 5, los cuales se caracterizan por presentar dos anillos abiertos 8 metálicos, es decir, con aberturas 7 en algún punto.

La topología 5a comprende dos anillos abiertos 8 metálicos concéntricos cada uno de ellos con una abertura 7, estando dispuestas dichas aberturas 7 a 180° .

La topología 5b comprende dos anillos abiertos 8 metálicos concéntricos cada uno de ellos con dos aberturas 7 dispuestas a 180° entre sí, estando dispuestas dichas aberturas 7 en la misma posición y estando unidos un

extremo del anillo abierto 8 metálico con el extremo opuesto del otro.

La topología 5c comprende dos anillos abiertos 8 metálicos superpuestos en diferentes planos, cada uno de ellos con una abertura 7, estando dispuestas dichas aberturas 7 a 180° .

La topología 5d comprende dos anillos abiertos 8 metálicos concéntricos cada uno de ellos con dos aberturas 7 dispuestas a 180° entre sí, estando dispuestas las aberturas 7 de un anillo a 90° respecto de las del otro.

La topología 5e comprende dos anillos abiertos 8 metálicos concéntricos en espiral, cada uno de ellos con una abertura 7, estando dispuestas dichas aberturas 7 en la misma posición y estando unido un extremo del anillo abierto 8 metálico con el extremo opuesto del otro.

La topología 5f comprende dos anillos abiertos 8 metálicos concéntricos simétricos, cada uno de ellos con una abertura 7, estando dispuestas dichas aberturas 7 en la misma posición y dispuestos en serie con la tira conductora 3.

La figura 3 muestra la topología de un filtro 11 con estructura de guía de ondas coplanar enterrada y basada en resonadores de anillos abiertos 5 metálicos, con aberturas 7 en lados opuestos, y grabados en las caras exteriores del substrato dieléctrico 2. En dicha topología, que proporciona una respuesta frecuencial tipo pasa banda, se aprecian además uniones metálicas 6 estrechas, entre la tira conductora 3 y los planos de masa metálicos 4. El diseño del filtro 11, con respuesta tipo pasa banda, se basa en el hecho de que las uniones metálicas 6 entre la tira conductora 3 y los planos de masa metálicos 4

confieren a la estructura un comportamiento tipo plasma hasta una frecuencia (frecuencia plasma) que se controla con la anchura de las mencionadas uniones metálicas 6 y la separación entre las mismas, y que debe estar por encima
5 de la frecuencia de resonancia de los resonadores de anillos abiertos 5a, 5b, 5c, 5d y 5e. Hasta dicha frecuencia plasma, las uniones metálicas 6 proporcionan al medio de propagación una permitividad efectiva con valor negativo. Además el diseño del filtro 11 se basa en las
10 dimensiones de los resonadores de anillos abiertos 5a, 5b, 5c, 5d y 5e, incluyendo la separación entre los mismos y su anchura, que no tiene por qué ser idéntica en cada anillo abierto 8 del resonador de anillos abiertos 5a, 5b, 5c, 5d y 5e. Dichas dimensiones determinan el valor de la
15 frecuencia de resonancia del resonador de anillos abiertos 5a, 5b, 5c, 5d y 5e, mediante la cual se controla la posición de la banda de paso 13 del filtro 11, que comienza en la frecuencia de resonancia del resonador de anillos abiertos 5a, 5b, 5c, 5d y 5e. Los resonadores de
20 anillos abiertos 5a, 5b, 5c, 5d y 5e, estando en acoplamiento magnético con el medio de propagación, confieren al medio de propagación un valor negativo de la permeabilidad efectiva en una región frecuencial angosta, extendiéndose la banda de paso 13 del filtro 11 en dicha
25 región donde coexisten valores negativos de la permitividad y permeabilidad efectivas.

Al objeto de obtener una banda de paso 13 con bajas pérdidas de inserción, el medio de transmisión planar 1 (guía de onda coplanar enterrada) debe diseñarse con
30 valores de la anchura de las ranuras 9 y de la tira conductora 3 para proporcionar un valor de la impedancia

característica de dicho medio de transmisión planar 1 igual a 50Ω .

El filtro 11 se puede realizar también mediante otras topologías de resonadores de anillos abiertos 5 y con diferentes tipos de geometrías de tales resonadores de anillos abiertos 5 (redonda, cuadrada, y poliédrica en general). También es posible la realización del filtro 11 mediante resonadores de anillos abiertos complementarios 5 y gaps capacitivos en la tira conductora 3.

La figura 4 muestra el gráfico correspondiente a la respuesta frecuencial 12 (perdida de inserción 12a y pérdida de retorno 12b) del filtro 11 descrito en la presente invención, con tres etapas de resonadores de anillos abiertos 5, donde se observan los bajos valores de pérdidas en la banda de paso 13 y el corte abrupto en las zonas de transición 14.

También se pueden realizar filtros de rechazo de banda con un diseño idéntico al descrito pero sin uniones metálicas 6 entre la tira conductora 3 y los planos de masa metálicos 4.

Con un diseño adecuado de las dimensiones de la estructura, las características de radiación de la misma son potenciadas permitiendo su empleo como antena elemental o en agrupación de las mismas como se muestra en la figura 5, en la que se observa un diagrama de radiación típico para una frecuencia de 6,5 GHz.

R E I V I N D I C A C I O N E S

1. Filtro para microondas y ondas milimétricas,
5 caracterizado por el hecho de que comprende un medio de transmisión planar (1) que incluye una tira conductora (3), plano de masa metálico (4) y substrato dieléctrico (2) y por el hecho de que comprende por lo menos un resonador de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d, 5e y 5f).

10

2. Filtro según la reivindicación 1, caracterizado por el hecho de que los resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d y 5e) son metálicos y están dispuestos en acoplamiento magnético con el medio de transmisión planar.

15

3. Filtro según la reivindicación 2, caracterizado por el hecho de que existen uniones metálicas (6) entre la tira conductora (3) y el plano de masa metálico (4), comportándose como un filtro pasa banda.

20

4. Filtro según la reivindicación 2, caracterizado por el hecho de que la tira conductora (3) está separada eléctricamente del plano de masa metálico (4), comportándose como un filtro de rechazo de banda.

25

5. Filtro según la reivindicación 1, caracterizado por el hecho de que los resonadores de anillos abiertos (5f) son metálicos y están dispuestos en serie con la tira conductora (3).

30

6. Filtro según la reivindicación 1, caracterizado por el hecho de que dicho medio de transmisión planar (1) está basado en líneas de transmisión convencionales (coplanar, microtira, cinta) o variantes de las mismas.

5

7. Filtro según la reivindicación 1, caracterizado por el hecho de que los resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d, 5e y 5f) están grabados en el plano de
10 masa metálico (4) siendo su superficie la negativa de la de los resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d, 5e y 5f) metálicos.

8. Filtro según la reivindicación 7, caracterizado
15 por el hecho de que para los resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d y 5e) existen brechas capacitivas en la tira conductora (3), comportándose como un filtro pasa banda.

20 9. Filtro según la reivindicación 7, caracterizado por el hecho de que para los resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d y 5e), la tira conductora (3) presenta continuidad, comportándose como un filtro de rechazo de banda.

25

10. Filtro según la reivindicación 7, caracterizado por el hecho de que para los resonadores de anillos abiertos (5f), la tira conductora (3) presenta continuidad, comportándose como un filtro pasa banda.

30

11. Filtro según la reivindicación 1, 2 y 7, caracterizado por el hecho de que comprende resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d y 5e) metálicos en acoplamiento magnético con el medio de transmisión planar (1) y resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d, 5e) grabados en el plano de masa metálico (4).

12. Filtro según la reivindicación 1, caracterizado por el hecho de los anillos abiertos (8) son de geometría circular o poliédrica, presentan una pluralidad de elementos metálicos y/o aberturas (7) grabados en uno o más niveles de metal.

13. Filtro según cualquiera de las reivindicaciones anteriores, caracterizado por el hecho de que presenta múltiples bandas de paso (13) o de rechazo, con ancho de banda controlable mediante el número de aberturas (7) y/o la disposición de los resonadores de anillos abiertos (5a, 5b, 5c, 5d, 5e y 5f) y/o de su geometría.

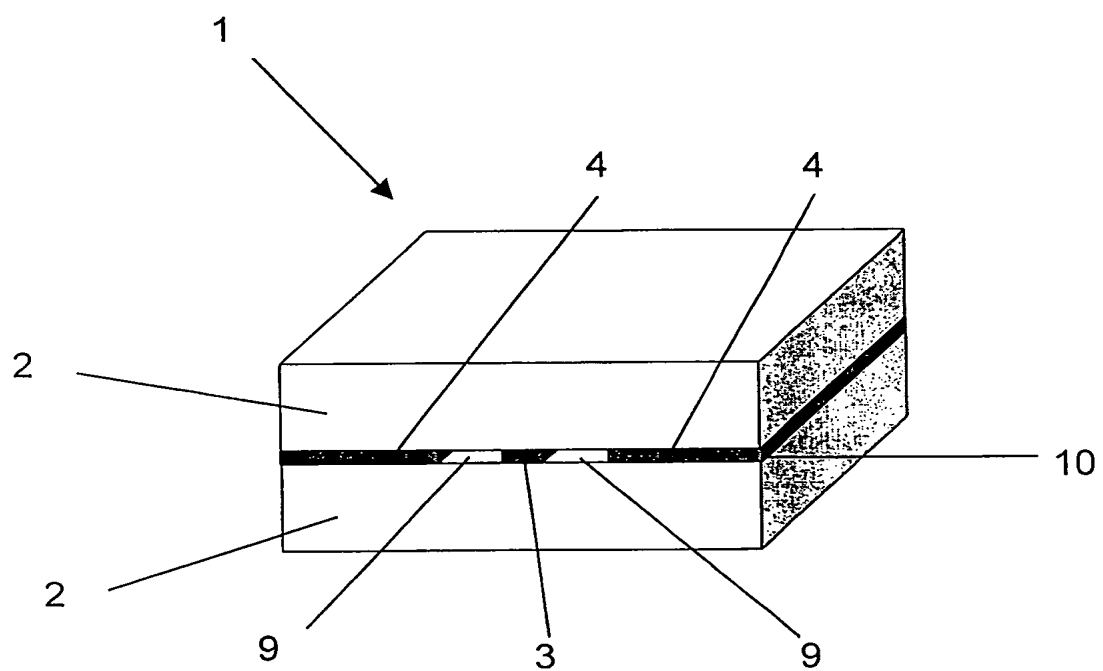
20

14. Filtro según cualquiera de las reivindicaciones anteriores, caracterizado por el hecho de que es reconfigurable electrónicamente e incorpora interruptores microelectromecánicos (MEMS).

25

15. Antena para microondas y ondas milimétricas que comprende por lo menos un filtro según cualquiera de las reivindicaciones anteriores.

Fig. 1



2/5

Fig. 2

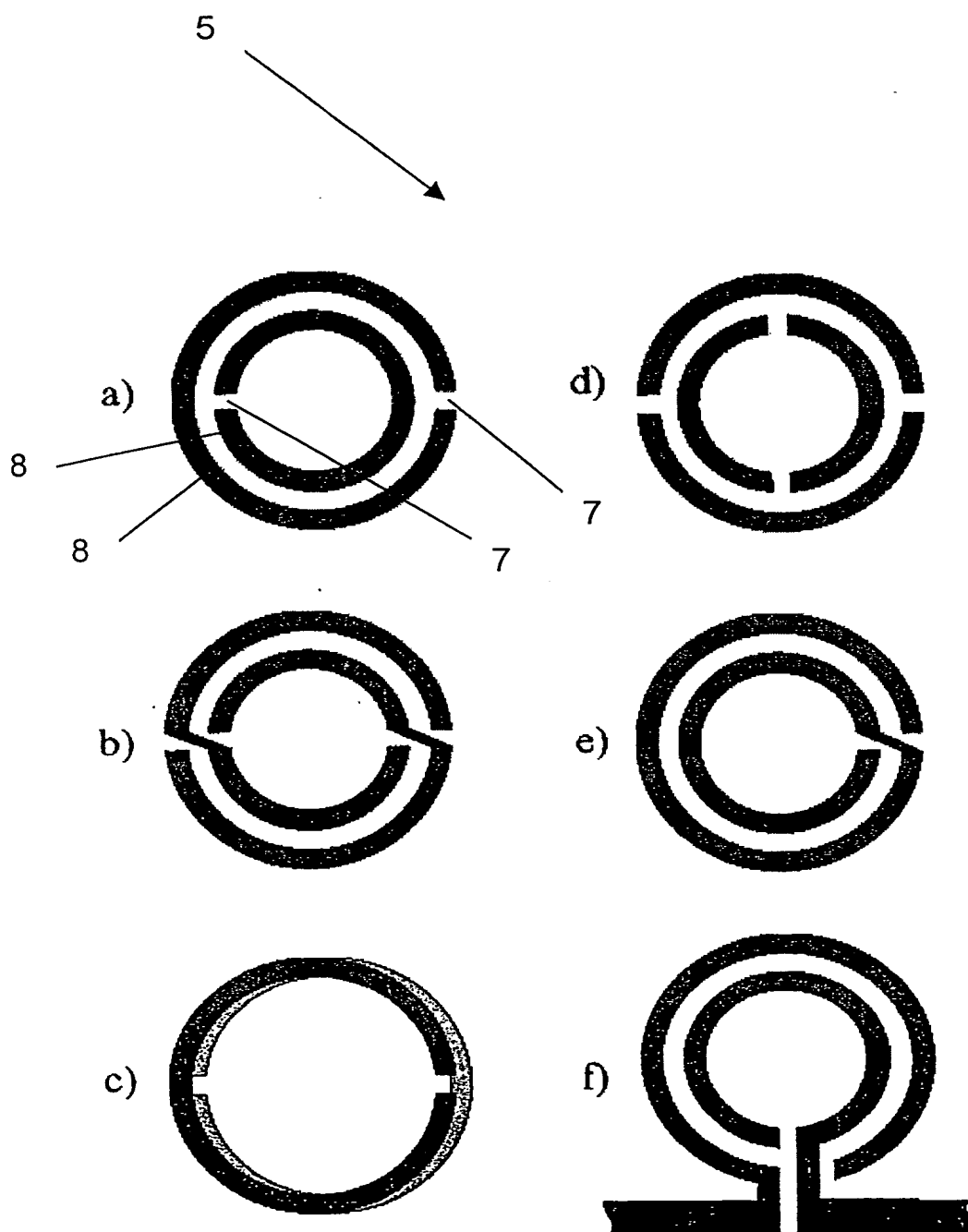


Fig. 3

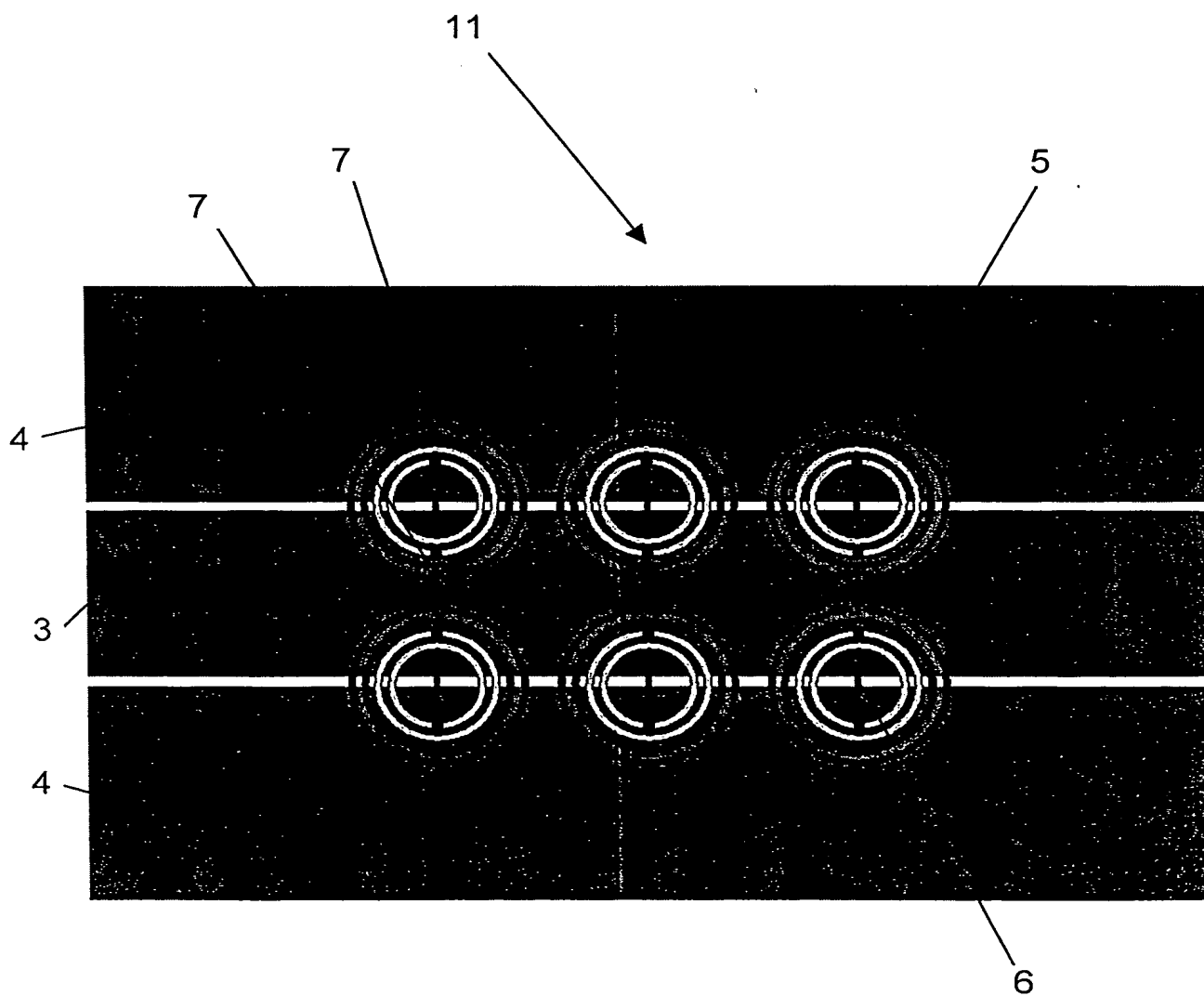


Fig. 4

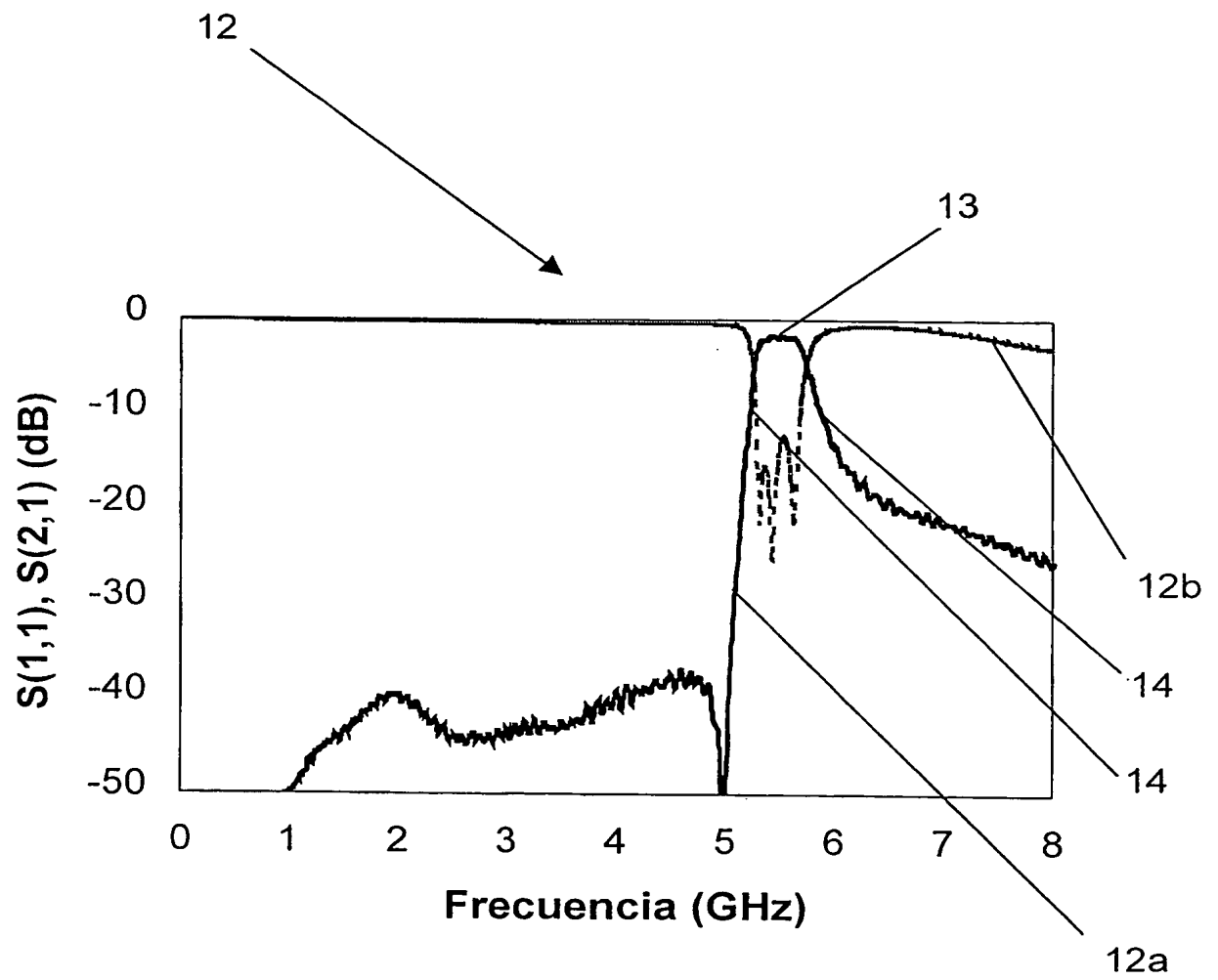
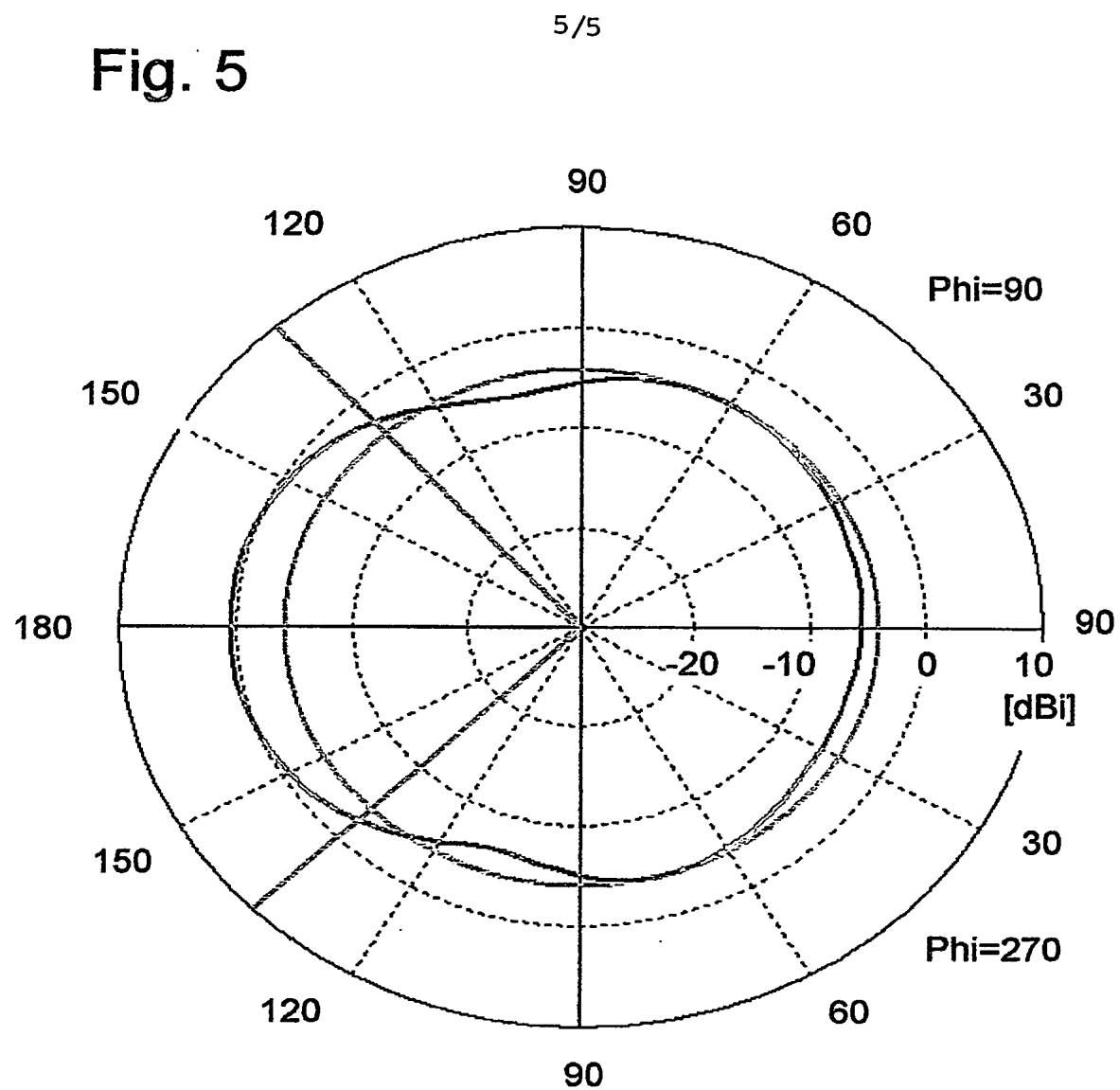


Fig. 5



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/ ES 2004/000414

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC ⁷ H01P1/203, H01Q1/36

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC ⁷ H01P, H01Q

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

CIBEPAT, EPODOC, WPI

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	MARKOS et al.: "Transmission properties and effective electromagnetic parameters of double negative metamaterials". Optics Express, Vol. 11, No. 7, April 2003 * Pages 549 - 661*	1 - 13, 15
Y	GRBIC et al.: "Experimental verification of backward-wave radiation from a negative refractive index metamaterial". Journal of Applied Physics, Vol. 92, No. 10, November 2002 * Pages 5930 - 5935*	1 - 13, 15
A	BAYINDIR et al.: "Transmission properties of composite metamaterials in free space". Applied Physics Letters, Vol. 81, No. 1, July 2002 * Pages 120 - 122*	1 - 15
A	US2001/0038325 A1 (SMITH et al.) 08.11.01 * Paragraphs 0031, 0033, 0034, 0037-0041, 0044, 0050, 0051, 0056 - 0060, 0077, 0078*	1 - 15

☐ Further documents are listed in the continuation of Box C.☒ See patent family annex.

* Special categories of cited documents:

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier document but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

04 January 2005 (04/01/05)

Date of mailing of the international search report

13 January 2005 (13/01/05)

Name and mailing address of the ISA/

S.P.T.O.

C/Panamá 1, 28071 Madrid, España.

Facsimile No. Nº de fax 34 91 3495304

Authorized officer

M. Pérez Formigó

Telephone No.

+ 34 91 349

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/ ES 2004/000414

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
US 2001038325 A	08.11.2001	WO 0171774 A AU 4924101 A	27.09.2001 03.10.2001 03.10.2001
-----	-----	-----	-----

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Solicitud internacional n°
PCT/ ES 2004/000414

A. CLASIFICACIÓN DEL OBJETO DE LA SOLICITUD

CIP⁷ H01P1/203, H01Q1/36

De acuerdo con la Clasificación Internacional de Patentes (CIP) o según la clasificación nacional y la CIP.

B. SECTORES COMPRENDIDOS POR LA BÚSQUEDA

Documentación mínima buscada (sistema de clasificación seguido de los símbolos de clasificación)

CIP⁷ H01P, H01Q

Otra documentación consultada, además de la documentación mínima, en la medida en que tales documentos formen parte de los sectores comprendidos por la búsqueda

Internet

Bases de datos electrónicas consultadas durante la búsqueda internacional (nombre de la base de datos y, si es posible, términos de búsqueda utilizados)

CIBEPAT, EPODOC, WPI

C. DOCUMENTOS CONSIDERADOS RELEVANTES

Categoría*	Documentos citados, con indicación, si procede, de las partes relevantes	Relevante para las reivindicaciones n°
Y	MARKOS et al.: "Transmission properties and effective electromagnetic parameters of double negative metamaterials". Optics Express, Vol. 11, No. 7, Abril 2003 *Páginas 649 - 661*	1 - 13, 15
Y	GRBIC et al.: "Experimental verification of backward-wave radiation from a negative refractive index metamaterial". Journal of Applied Physics, Vol. 92, No. 10, Noviembre 2002 *Páginas 5930 - 5935*	1 - 13, 15
A	BAYINDIR et al.: "Transmission properties of composite metamaterials in free space". Applied Physics Letters, Vol. 81, No. 1, Julio 2002 *Páginas 120 - 122*	1 - 15
A	US2001/0038325 A1 (SMITH et al.) 08.11.01 *Párrafos 0031, 0033, 0034, 0037-0041, 0044, 0050, 0051, 0056 - 0060, 0077, 0078*	1 - 15

☐ En la continuación del recuadro C se relacionan otros documentos ☒ Los documentos de familias de patentes se indican en el anexo

* Categorías especiales de documentos citados:	"T"	documento ulterior publicado con posterioridad a la fecha de presentación internacional o de prioridad que no pertenece al estado de la técnica pertinente pero que se cita por permitir la comprensión del principio o teoría que constituye la base de la invención.
"A" documento que define el estado general de la técnica no considerado como particularmente relevante.	"X"	documento particularmente relevante; la invención reivindicada no puede considerarse nueva o que implique una actividad inventiva por referencia al documento aisladamente considerado.
"E" solicitud de patente o patente anterior pero publicada en la fecha de presentación internacional o en fecha posterior.	"Y"	documento particularmente relevante; la invención reivindicada no puede considerarse que implique una actividad inventiva cuando el documento se asocia a otro u otros documentos de la misma naturaleza, cuya combinación resulta evidente para un experto en la materia.
"L" documento que puede plantear dudas sobre una reivindicación de prioridad o que se cita para determinar la fecha de publicación de otra cita o por una razón especial (como la indicada).	"&"	documento que forma parte de la misma familia de patentes.
"O" documento que se refiere a una divulgación oral, a una utilización, a una exposición o a cualquier otro medio.		
"P" documento publicado antes de la fecha de presentación internacional pero con posterioridad a la fecha de prioridad reivindicada.		

Fecha en que se ha concluido efectivamente la búsqueda internacional.

04 Enero 2005 (04.01.2005)

Fecha de expedición del informe de búsqueda internacional

13 ENE 2005 13. 01. 2005

Nombre y dirección postal de la Administración encargada de la búsqueda internacional O.E.P.M.

Funcionario autorizado
M. Pérez Formigó

C/Panamá 1, 28071 Madrid, España.

N° de fax 34 91 3495304

N° de teléfono + 34 91 349

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Información relativa a miembros de familias de patentes

Solicitud internacional nº

PCT/ ES 2004/000414

Documento de patente citado en el informe de búsqueda	Fecha de publicación	Miembro(s) de la familia de patentes	Fecha de publicación
US 2001038325 A	08.11.2001	WO 0171774 A AU 4924101 A	27.09.2001 03.10.2001 03.10.2001
<hr/>			

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record.**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ **BLACK BORDERS**
- ☐ **IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- ☐ **FADED TEXT OR DRAWING**
- ☐ **BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- ☐ **SKEWED/SLANTED IMAGES**
- ☐ **COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- ☐ **GRAY SCALE DOCUMENTS**
- ☐ **LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- ☐ **REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- ☒ **OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.